

This Page Is Inserted by IFW Operations  
and is not a part of the Official Record

## **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

**IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.**

**As rescanning documents *will not* correct images,  
please do not report the images to the  
Image Problem Mailbox.**

(19)



JAPANESE PATENT OFFICE

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: **06171011 A**

(43) Date of publication of application: **21.06.94**

(51) Int. Cl

**B32B 15/06**  
**B32B 7/12**  
**B32B 9/00**  
**C08J 5/12**  
**F16F 15/02**  
**// C08L 21:00**

(21) Application number: **04331670**

(22) Date of filing: **11.12.92**

(71) Applicant: **KURASHIKI KAKO CO LTD**

(72) Inventor: **SHIMANO YASUNOBU**  
**TAMURA KAZUNORI**

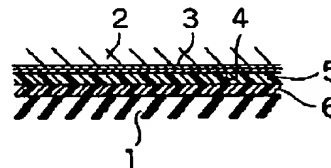
**(54) METAL/RUBBER COMPOSITE DAMPING MATERIAL**

(57) Abstract:

PURPOSE: To enhance the bonding stability of a metal fitting and a damping rubber material while preventing the cracking of the chromate film on the surface of the metal fitting due to the heat generated when the damping rubber material is bonded to the metal fitting.

CONSTITUTION: A chromate film 3 is formed on the surface of a metal fitting 2 and an organosilane compd. film 4 composed of a silane coupling agent is formed on the chromate film 3 and a damping rubber material 1 is bonded to the surface of the organosilane compd. film 4 through simultaneous vulcanization type adhesive layers 5, 6.

COPYRIGHT: (C)1994,JPO&Japio



(19)日本国特許庁 (J P)

(12) 公 開 特 許 公 報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開平6-171011

(43)公開日 平成 6年(1994) 6月21日

(51)Int.Cl. <sup>5</sup>	識別記号	庁内整理番号	F I	技術表示箇所
B 3 2 B 15/06	A	9267-4F		
7/12		7258-4F		
9/00	Z	9267-4F		
C 0 8 J 5/12	C E Q	9267-4F		
F 1 6 F 15/02	Q	9138-3J		

審査請求 未請求 請求項の数 2 (全 8 頁) 最終頁に続く

(21)出願番号 特願平4-331670

(22)出願日 平成 4 年(1992)12月11日

(71)出願人 000201869

倉敷化工株式会社

岡山県倉敷市連島町矢柄四の町4630番地

(72)発明者 島野 康信

岡山県倉敷市連島町矢柄四の町4630番地

倉敷化工株式会社内

(72)発明者 田村 和規

岡山県倉敷市連島町矢柄四の町4630番地

倉敷化工株式会社内

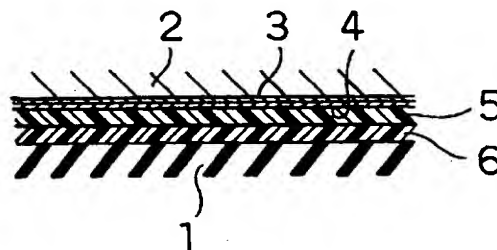
(74)代理人 弁理士 前田 弘 (外 2 名)

(54)【発明の名称】 金属・ゴム複合防振体

(57)【要約】

【目的】金具2に防振ゴム体1を接着させる際の熱によって金具表面のクロム酸塩皮膜がひび割れることを防止しながら、当該金具2と防振ゴム体1との接着安定性の向上を図る。

【構成】金具2の表面にクロム酸塩皮膜3が形成されているとともに、該クロム酸塩皮膜3の上にシランカップリング剤による有機シラン化合物皮膜4が形成されていて、該有機シラン化合物皮膜4の表面に同時加硫型接着剤層5、6を介して上記防振ゴム体1が接着されている。



## 【特許請求の範囲】

【請求項1】防振作用を呈する防振ゴム体に金具が接着されてなる金属・ゴム複合防振体であって、上記金具の表面にクロム酸塩皮膜が形成されているとともに、該クロム酸塩皮膜の上にシランカップリング剤による有機シラン化合物皮膜が形成されていて、該有機シラン化合物皮膜の表面に同時加硫型接着剤層を介して上記防振ゴム体が接着されていることを特徴とする金属・ゴム複合防振体。

【請求項2】防振作用を呈する防振ゴム体に金具が接着されてなる金属・ゴム複合防振体であって、上記金具の表面にクロム酸塩皮膜が形成され、該クロム酸塩皮膜の上にシランカップリング剤による有機シラン化合物皮膜が形成されているとともに、該有機シラン化合物皮膜の表面における上記防振ゴム体との接着面に熱硬化型接着剤が熱硬化してなる接着剤硬化層が形成されており、上記金具の接着剤硬化層に上記防振ゴム体の表面活性化処理されてなる接着面がイソシアナート系接着剤によって接着されていることを特徴とする金属・ゴム複合防振体。

## 【発明の詳細な説明】

## 【0001】

【産業上の利用分野】本発明は、防振作用を呈する防振ゴム体に金具が接着されてなる金属・ゴム複合防振体に関し、エンジン用マウント、サスペンションリンク用ブッシュなど自動車用の防振体として用いられ、あるいは他の機械器具の防振支持体として用いられる。

## 【0002】

【従来の技術】金属・ゴム複合防振体として、アルミニウム又はその合金による金具の表面にクロメート処理を施してクロム酸塩皮膜を形成し、該皮膜の表面に同時加硫型接着剤を介して防振ゴム体を同時加硫接着したものが知られている（実公平3-26337号公報参照）。

## 【0003】

【発明が解決しようとする課題】しかし、上記クロメート処理が施された金具を用いてなる金属・ゴム複合防振体の場合、当該クロメート処理は主として上記金具の防錆のために行なわれているが、実際には所期の耐蝕性が得られないことがある。すなわち、上記クロメート処理後に防振ゴム体の加硫接着が行なわれるが、この加硫接着時の熱（100℃以上）によって当該クロム酸塩皮膜に微細なひび割れを生じ、このひび割れから塩水等が侵入して金具の腐蝕を招くものである。

【0004】このようなことは、上記加硫接着の際だけに発生する問題ではなく、加硫ゴムを熱硬化型の接着剤によって上記金具に接着させる場合においても、当該接着剤の熱硬化のために加熱を必要とするから、加硫接着の場合と同様に生ずる問題である。

【0005】そこで、本発明は、上記クロム酸塩皮膜の

ひび割れを防止しながら、さらに、当該金具と防振ゴム体との接着安定性の向上を図ることにある。

## 【0006】

【課題を解決するための手段及びその作用】本発明は、このような課題について鋭意研究した結果、上記クロメート処理後にシランカップリング剤を用いた表面処理を行なうと上述の問題を解決することができることを見出し、その完成に至ったものである。

【0007】すなわち、上記課題を解決する第1の手段は、防振作用を呈する防振ゴム体に金具が接着されてなる金属・ゴム複合防振体であって、上記金具の表面にクロム酸塩皮膜が形成されているとともに、該クロム酸塩皮膜の上にシランカップリング剤による有機シラン化合物皮膜が形成されていて、該有機シラン化合物皮膜の表面に同時加硫型接着剤層を介して上記防振ゴム体が接着されていることを特徴とするものである。

【0008】本手段においては、上記有機シラン化合物皮膜が、クロム酸塩皮膜を覆ってこれを加硫接着時の熱から保護し、また、該クロム酸塩皮膜を補強しひび割れを生ずることを物理的に抑える。すなわち、上記有機シラン化合物は、アルコキシ基やハロゲン等の加水分解性の置換基と、ビニル基、エポキシ基、アミノ基等の有機質と反応しやすい基とを有し、前者の置換基によってクロム酸塩皮膜と化学的に結合してその補強をなす。また、たとえクロム酸塩皮膜にひび割れを生じても金具の地肌が露出することを有機シラン化合物皮膜が防止する。

【0009】また、上記有機シラン化合物皮膜は、その有機質と反応しやすい基によって接着剤層と結合することによって、接着剤層とクロム酸塩皮膜ひいては金具表面との接着を良好なものにし、金具に対する接着剤層の接着安定性を高める。

【0010】上記金具としては、鉄製であっても、非鉄金属製、例えばアルミニウム製やアルミニウム合金製、マグネシウム合金製であってもよい。

【0011】上記防振ゴム体としては、天然ゴム（NR）及び合成ゴム（例えばスチレンブタジエンゴム（SBR）やブタジエンゴム（BR）等）のいずれによって成形してもよく、また、天然ゴムとスチレンブタジエンゴムとのブレンド（NR/SBR）や天然ゴムとブタジエンゴムとのブレンド（NR/BR）によって成形することもできる。

【0012】上記有機シラン化合物としては、 $X-R-Si-(OR')_3$ の一般式で表わされる各種のシランカップリング剤を用いることができる。この場合、Xはメタクリロキシ系、アミン系、エポキシ系、メルカプト系等の活性基、R、R'はアルキル基である。例えば、 $\gamma$ -メタクリロキシプロピルトリメトキシシラン、 $\gamma$ -アミノプロピルトリエトキシシラン、N- $\beta$ （アミノエチル） $\gamma$ -アミノプロピルトリメトキシシラン、 $\gamma$ -グ

リシドキシプロビルトリメトキシシラン、γ-メルカプトプロビルトリメトキシシラン等の使用が好適である。

【0013】上記同時加硫型接着剤としては、フェノール樹脂系、塩素化ゴム系等の2液硬化型接着剤、あるいは1液硬化型接着剤等を用いることができる。

【0014】上記金属・ゴム複合防振体の製造は、例えば金具の下地処理（アルカリ脱脂など）を行なった後にクロメート処理を施してから、シランカップリング剤による有機シラン処理を行ない、次いで有機シラン化合物皮膜の表面に同時加硫型接着剤を塗布し乾燥させた後、防振ゴム体用の未加硫ゴムを上記接着剤層の上に設けて加硫する、という方法によって実施することができる。

【0015】上記クロメート処理には、クロム酸法やリン酸クロム法等を採用することができ、例えばクロメート処理液の酸性浴に金具を浸漬することによってクロム酸塩皮膜を金具表面に形成することができる。有機シラン処理にあたっては、シランカップリング剤溶液への金具の浸漬や、同溶液の金具への刷毛塗りもしくはスプレー塗布を採用することができる。

【0016】また、上記課題を解決する第2の手段は、同じく防振作用を呈する防振ゴム体に金具が接着される金属・ゴム複合防振体であって、上記金具の表面にクロム酸塩皮膜が形成され、該クロム酸塩皮膜の上にシランカップリング剤による有機シラン化合物皮膜が形成されているとともに、該有機シラン化合物皮膜の表面における上記防振ゴム体との接着面に熱硬化型接着剤が熱硬化してなる接着剤硬化層が形成されており、上記金具の接着剤硬化層に上記防振ゴム体の表面活性化処理されてなる接着面がイソシアナート系接着剤によって接着されていることを特徴とする。

【0017】本手段の場合は、熱硬化型接着剤を熱硬化させる際の熱や上記イソシアナート系接着剤の加熱硬化による防振ゴム体の接着時の熱がクロム酸塩皮膜にとって問題となるが、本手段においても、上記第1の手段と同様の理由で、クロム酸塩皮膜表面の有機シラン化合物皮膜によって当該クロム酸塩皮膜の熱によるひび割れが防止されて金具の耐蝕性が得られるとともに、金具（クロム酸塩皮膜）に対する接着剤硬化層の接着安定性が得られる。

【0018】上記金具及び防振ゴム体に関しては、先に説明した第1の手段のものと同様のものを用いることができ、クロメート処理及び有機シラン処理も同様に実施することができる。上記熱硬化型接着剤としても、上記第1の手段における同時加硫型接着剤と同様のものを用いることができる。

【0019】また、上記防振ゴム体の表面活性化処理は、有機酸、無機酸または物理処理により加硫ゴム表面の活性化を行なうものであり、ハロゲン化処理、ニトロ化処理、環化処理、ヨウ化メチレン処理またはプラズマ処理などのうちから適宜選択することができる。

【0020】上記ハロゲン化処理の場合、有機酸としてハロゲン化イソシアヌル酸、ハロゲン化サクシイミド、ハロゲン化イソシアナート、N-ハロゲンスルホンアミドまたはハロゲン化ヒダントインなどのうちから、無機酸として塩酸、次亜塩素酸、次亜塩素酸ナトリウム、塩化ヨウ素または臭化ヨウ素などのうちからハロゲン化処理剤を選択する。中でも、ヨウ化イソシアナート、ジクロロイソシアヌル酸、トリクロロイソシアヌル酸またはN-ジクロロ-P-ートルエンスルホンアミドなどが表面処理性能、加工安全性および処理速度などの点で好適である。選択したハロゲン化処理剤は適当な有機溶剤に溶解させて0.1~30%、好ましくは1~20%の濃度に希釈してハロゲン化処理溶液とする。なお、上記有機溶剤としては、トルエン、キシレン、イソオクタン、ジメチルエーテル、酢酸エチル、メチルエチルケトン、四塩化炭素または工業用シンナーなどを用いればよい。そして、加硫ゴムである防振ゴム体1の各端面1aを脱脂後、上記ハロゲン化処理溶液中に浸漬または上記ハロゲン化処理溶液をスプレーもしくは塗布して、比較的短時間（例えば2, 3秒~3分間）揮発乾燥させる。この場合、表面の水洗は多くの場合必要ではない。

【0021】上記ニトロ化処理の場合、硝酸ヨウ素、アジ化ヨウ素、アジ化臭素、硝酸または混酸などの内からニトロ化処理剤を選択する。そして、低濃度のニトロ化処理溶液を上記防振ゴム体1の各端面1aに短時間塗布し、その後、塗布表面を十分に水洗する。このニトロ化処理の場合、反応性が比較的大きいため、十分な安全設備の内で行なう必要がある。

【0022】上記環化処理の場合、環化処理溶液として濃硫酸溶液を用い、上記防振ゴム体1の各端面1aをその環化処理溶液中に常温で2~20分間浸漬または塗布し、その後、付着した濃硫酸を水洗除去する。

【0023】また、上記ヨウ化メチレン処理の場合、ヨウ化メチレンを適当な溶剤に溶解させて0.1~10%の濃度に希釈してヨウ化メチレン処理溶液とし、この溶液を上記防振ゴム体1の表面1aに塗布する。

【0024】さらに、プラズマ処理の場合、上記防振ゴム体1の各端面1aに100~60000Wsec/lの低温プラズマを照射する。

【0025】

【発明の効果】従って、上記第1の手段によれば、金具の表面にクロム酸塩皮膜が形成され、該クロム酸塩皮膜の上にシランカップリング剤による有機シラン化合物皮膜が形成され、該有機シラン化合物皮膜の表面に同時加硫型接着剤層を介して防振ゴム体が接着されているから、クロム酸塩皮膜のひび割れを防止し且つ接着剤層のクロム酸塩皮膜に対する接着を良好なものとして、腐蝕性環境下で使用しても長期間にわたって金具と防振ゴム体との強固な接着を維持させることができるようになる。

【0026】また、第2の手段においても、金具の表面にクロム酸塩皮膜が形成され、該クロム酸塩皮膜の上にシランカップリング剤による有機シラン化合物皮膜が形成され、該有機シラン化合物皮膜の表面における防振ゴム体との接着面に熱硬化型接着剤が熱硬化してなる接着剤硬化層が形成され、該接着剤硬化層に上記防振ゴム体の活性化処理されてなる接着面がイソシアナート系接着剤によって接着されているから、第1の手段と同様の効果が得られる。

【0027】

【実施例】以下、本発明の実施例を図面に基づいて説明する。

【0028】＜実施例1＞図1は本発明の実施例に係る金属・ゴム複合防振体（自動車のエンジンマウント）を示す。同図において、1は円柱形の防振ゴム体、2、2はこの防振ゴム体1の両端に接着されたアルミニウム合金製の金具である。図2に示すように、上記金具2の全表面はクロム酸塩皮膜3及びシランカップリング剤による有機シラン化合物皮膜4が下から順に形成されていて、防振ゴム体1は上記金具2の有機シラン化合物皮膜3の表面に、同時加硫型接着剤による下層4及び上層5を介して接着している。

【0029】上記下層5はフェノール樹脂系のプライマー接着剤によって構成され、上層6はクロロスルホン化ポリエチレンを主成分とする塩素化ゴム系接着剤によって構成されている。

【0030】上記金属・ゴム複合防振体の製造は、以下の工程によって行なった。

【0031】—金具2のクロメート処理—

金具2のクロメート処理は次の順序で行なった。  
アルカリ脱脂→水洗→酸洗→水洗→スマット除去→水洗→クロム酸塩皮膜3の化成→水洗→湯洗→乾燥

【0032】上記クロム酸塩皮膜3の化成処理にあって\*

\*は、当該金具2を酸性クロメート処理液に浸漬（常温～50℃×3～180秒）することにより行なった。上記クロメート処理液は、クロム酸及びフッ化水素を主成分とし、反応促進剤を含んでなるものである。

【0033】—有機シラン処理—

上記クロメート処理後の金具2をシランカップリング剤溶液に浸漬することによって有機シラン化合物皮膜4を上記金具2の表面に形成した。シランカップリング剤溶液の配合は次の通りである。

10 【0034】アルコール 1リットル  
シランカップリング剤 20ミリリットル  
水 10ミリリットル

上記浸漬条件は室温で30分間とし、また、浸漬後の乾燥条件は100℃×20分間とした。

【0035】—接着剤塗布—

上記有機シラン化合物皮膜4における防振ゴム体1との接着面に上記フェノール樹脂系プライマー接着剤を塗布し、これが乾燥した後、上記塩素化ゴム系接着剤を塗布して乾燥させた。乾燥条件はいずれも70℃×5分間である。

【0036】—加硫接着—

上記接着剤が塗布された金具2を加硫型に入れ、防振ゴム体1用の未加硫ゴムを注入してから、加熱することによって防振ゴム体1の金具2への加硫接着を行なった。

【0037】（試験）上記実施例の効果を確認するために以下のテストを行なった。

【0038】—試験片—

試験片については、JISK6301の8.3.1項に従って実施例a～d及び比較例a、bの各々につき作製した。各試験片における防振ゴム体1に相当するゴム部の配合は表1の通りである。

【0039】

【表1】

成 分	配合量（重量部）
天然ゴム	70
S B R	30
カーボンブラック(F.B.F.)	30
酸化亜鉛	5
ステアリン酸	1
アロマティックオイル	5
加硫促進剤	1
硫 黄	2

【0040】実施例a～dの各試験片における上記金具2に相当する金属部の材質はアルミニウム合金（JISH4000におけるA5052、同6063、又は同7003）であり、シランカップリング剤にはγAPS（γ-アミノプロピルトリエトキシシラン）又はγMPS（γ-メタクリロキシプロピルトリエトキシシラン）

を用いた。すなわち、実施例a～dは金属部の材質又はシランカップリング剤の種類が互いに異なるものであり、それらについては表2に掲載した。比較例a、bは金属部の表面処理としては有機シラン処理を行わずクロメート処理のみとした。この比較例についても、各々の金属部の材質は表2に掲載されている。

【0041】また、上記実施例及び比較例の各試験片には、下層4のフェノール樹脂系のプライマー接着剤として、米国ロード社製の商品名ケムロック205を用い、上層5の塩素化ゴム系接着剤として、米国ロード社製の商品名ケムロック252を用いた。

【0042】－試験の内容－

上記各試験片につき、JISK6301の8、3項に基づく90度剥離試験を行なった。また、当該剥離試験については、JISZ2371に準ずる塩水噴霧テスト

(SST)と組み合わせて行なった。すなわち、初期(塩水噴霧なし)、塩水噴霧600時間後、同720時間後、及び同1000時間後の各時期について当該剥離試験を行なった。

【0043】－試験結果－

試験結果は表2に示されている。同表において、剥離状態の項のR-RC-CP-Mの各記号の意味は次の通りである。

【0044】R；ゴム部の破断

RC；ゴム部と接着剤との間の破損

CP；接着剤部の破損

M；金属と接着剤との間の破損

【0045】

【表2】

	金 具	初 期		SST800 時間後		SST720 時間後		SST1000時間後	
		剥離荷重 (kgf/cm)	剥離状態 R-RC-CP-M	剥離荷重 (kgf/cm)	剥離状態 R-RC-CP-M	剥離荷重 (kgf/cm)	剥離状態 R-RC-CP-M	剥離荷重 (kgf/cm)	剥離状態 R-RC-CP-M
実 施 例	a	12.3	100-0-0-0	14.2	100-0-0-0	13.7	100-0-0-0	14.0	100-0-0-0
	b	12.5	100-0-0-0	12.5	100-0-0-0	14.2	100-0-0-0	14.7	100-0-0-0
	c	12.0	100-0-0-0	15.0	100-0-0-0	14.7	100-0-0-0	16.3	98-0-0-2
	d	13.8	100-0-0-0	13.8	100-0-0-0	14.0	98-0-0-2	12.5	95-0-0-5
比 較 例	a	12.5	100-0-0-0	14.5	98-0-0-2	14.0	95-0-0-5	14.0	92-0-0-8
	b	13.5	100-0-0-0	14.3	100-0-0-0	14.2	95-0-0-5	13.5	90-0-0-10

【0046】表2によれば、実施例a～dと比較例a、bとでは、初期における差はほとんどないが、塩水噴霧時間が長くなるに従って、剥離荷重及び剥離状態に差がでてきている。すなわち、剥離荷重については実施例の方が若干高く、また、比較例の方では金属部と接着剤との間の破損の割合が多くなっていくのに対し、実施例ではそれが少ない。このことから、本発明の如く、金具2

のクロム酸塩皮膜3の表面にシランカップリング剤による有機シラン化合物皮膜4を形成した場合には、従来のクロメート処理のみを施したものに比べて、耐蝕性及び接着安定性が高くなることがわかる。

【0047】＜実施例2＞本例の金属・ゴム複合防振体は円筒ブッシュであって、図3及び図4に示されている。同図において、21は円筒形の防振ゴム体、22は防振ゴム体21の内周面に接着されたアルミニウム合金製の内筒金具、23は防振ゴム体21の外周面に接着されるアルミニウム合金製の外筒金具である。防振ゴム体21に対する内筒金具22の接着には実施例1と同様の加硫接着が採用されている。

【0048】一方、上記外筒金具23の全表面には図4に示すようにクロム酸塩皮膜24が形成されているとともに、該クロム酸塩皮膜24の上にシランカップリング剤による有機シラン化合物皮膜25が形成されていて、該有機シラン化合物皮膜25の表面における上記防振ゴム体21との接着面に熱硬化型（同時加硫型）接着剤が熱硬化してなる下層26及び上層27が形成されている。また、上記防振ゴム体21の外周面には所定の表面活性化処理が施されている。そうして、上記外筒金具23の接着剤硬化層27に上記防振ゴム体21の表面活性化処理されてなる接着面がイソシアナート系接着剤層28によって接着されている。

【0049】上記防振ゴム体21と外筒金具23との接着は以下の工程によって行なった。

－外筒金具23のクロメート処理及び有機シラン処理－  
外筒金具23のクロメート処理及び有機シラン処理は実施例1のそれと同様にして行なった。

【0050】－接着剤硬化層の形成－  
上記外筒金具23の有機シラン化合物皮膜24における防振ゴム体21との接着面（内周面）に下層26として上記ケムロック205を塗布して乾燥させた後、上層27として米国ロード社製の商品名ケムロック220（塩素化ゴム系接着剤）を塗布して乾燥させた。乾燥条件はいずれも70℃×5分間である。そして、これらの接着剤の熱硬化を150℃×20分間という条件で行なうことによって、上記接着剤硬化層26、27を形成した。

【0051】－表面活性化処理－

防振ゴム体21の外周面に溶剤によって脱脂処理を施した後、トリクロロイソシアヌル酸の3%溶液（希釈液は有機溶剤）を塗布することによって、当該外周面の活性化処理を行なった。

【0052】－接着－

上記防振ゴム体21の外周面にイソシアナート系接着剤を塗布した後、この防振ゴム体21を外筒金具23の筒孔に圧入して径方向内方に圧縮した状態にし、当該ゴムの弾性復元力が作用した状態で上記イソシアナート系接着剤を120℃×20分間の加熱条件で硬化させた。これにより、イソシアナート系接着剤層28が形成されて、上記防振ゴム体21と外筒金具23とが一体になった。

【0053】（試験）上記実施例の効果を確認するために以下のテストを行なった。

【0054】－試験片－

試験片は上記円筒ブッシュであって、先に説明した方法に従って実施例e、f及び比較例cの各々につき作製した。各試験片における防振ゴム体のゴム配合は表1の通りであり、金具22、23の材質はアルミニウム合金（JISH4000におけるA5052）である。シランカップリング剤については実施例eには上述のγAPSを用い、実施例fにはγMPSを用いた。比較例cには金具に表面処理としてクロメート処理のみを施した。

【0055】また、上記実施例及び比較例の各試験片には、接着剤硬化層26、27のために上記ケムロック205と同220を用い、イソシアナート系接着剤としてウレタン系ボンドを用いた。

【0056】－試験の内容－

上記各試験片につき、外筒金具23を保持した状態にして、防振ゴム体21及び内筒金具22に軸方向の荷重をかけてこれらを打抜く、という打抜き試験を行なった。当該打抜き試験についても、実施例1における試験と同様に塩水噴霧テストと組み合わせて行なった。

【0057】－試験結果－

試験結果は表3に示されている。同表において、剥離状態の項の各記号の意味は表2の場合と同様である。

【0058】

【表3】



	金具 表面 処理	初 期		S S T 600 時間後		S S T 720 時間後		S S T 1000 時間後	
		破壊荷重 (kgf/cm <sup>2</sup> )	破壊状態 R-RC-CP-M	破壊荷重 (kgf/cm <sup>2</sup> )	破壊状態 R-RC-CP-M	破壊荷重 (kgf/cm <sup>2</sup> )	破壊状態 R-RC-CP-M	破壊荷重 (kgf/cm <sup>2</sup> )	破壊状態 R-RC-CP-M
実施例	e	7 APS	2750	100-0-0-0	2700	100-0-0-0	2650	2650	98-0-0-2
	f	7 MPS	2750	100-0-0-0	2700	100-0-0-0	2650	2650	100-0-0-0
比較例	c	7 MPS	2700	100-0-0-0	2700	100-0-0-0	2600	2550	95-0-0-5

【0059】表3によれば、実施例 e, f と比較例 c とでは、その破壊荷重及び破壊状態のいずれにおいても、初期及び塩水噴霧時間が短い間ではほとんど差が認められないが、同時間が長くなると、実施例 1 の試験結果と同様に破壊荷重については実施例の方が若干高くなり、また、比較例の方では金属部と接着剤との間の破損の割合が多くなってくるのに対し、実施例ではそれが少なくなっている。このことから、耐蝕性の向上ないしは接着

安定性の向上が裏付けられる。

【0060】特に、防振ゴム体 21 をアルミニウム合金製金具 23 の地肌にイソシアナート系接着剤によって直接接着するのではなく、クロム酸塩皮膜 24、有機シラン化合物皮膜 25、熱硬化させた接着剤硬化層 26、27 により上記地肌を被覆してから上記イソシアナート系接着剤を適用しているから、加硫ゴムである防振ゴム体 21 を金具 23 に強固に結合させることができるととも

に、金具の耐蝕性の向上が図れるものである。

【0061】この場合、上記有機シラン化合物皮膜25が無機質であるクロム酸塩皮膜24とフェノール系接着剤硬化層26とに結合して両者の橋渡しをし、さらにフェノール系接着剤硬化層26と塩化ゴム系接着剤硬化層27との間、塩化ゴム系接着剤硬化層27とイソシアナート系接着剤層28との間、並びにイソシアナート系接着剤層28と防振ゴム体21の活性化処理面との間にそれぞれ強固な結合が得られるため、結果的に上記金具23と防振ゴム体21とが強固に結合しているものと認められる。

【0062】なお、上記各実施例において説明した防振体の製法は一例に過ぎず、各工程の条件は金具の材質、使用する接着剤の種類等に応じて適宜変更することができることはもちろんである。

【0063】また、上記実施例2に関して、イソシアナ

ート系接着剤は金具の方に塗布してもよく、さらには金具と防振ゴム体との双方に塗布するようにしてもよい。

【図面の簡単な説明】

【図1】実施例1の防振体を示す縦断面図

【図2】実施例1の防振体の接着部の断面図

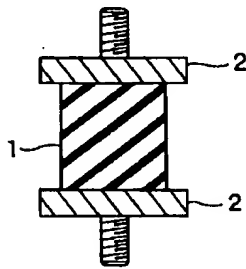
【図3】実施例2の防振体の分解断面図

【図4】実施例2の防振体の接着部の断面図

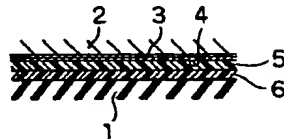
【符号の説明】

- 1, 21 防振ゴム体
- 2, 22, 23 金具
- 3, 24 クロム酸塩皮膜
- 4, 25 有機シラン化合物皮膜
- 5, 6 同時加硫型接着剤層
- 26, 27 接着剤硬化層
- 28 イソシアナート系接着剤層

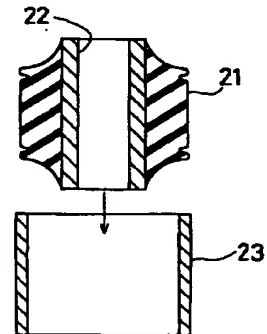
【図1】



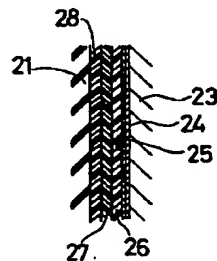
【図2】



【図3】



【図4】



フロントページの続き

(51)Int.Cl.5

識別記号

庁内整理番号

FI

技術表示箇所

// C08L 21:00